(12) 公開特許公藏(A)

(11)特許出國公開番号 特調2001-192504 (P2001-192504A)

(43)公閱日 平成13年7月17日(2001.7.17)

(51) Int.Cl.7		戲別配号	FΙ		ァ-マコ-ド(参 考)
C08L	9/00		C08L	9/00	4 J 0 0 2
C08K	3/04		C08K	3/04	
	3/36			3/36	

密査翻求 未翻求 翻求項の数3 OL (全 12 頁)

		水陶工资	木朗水 明水気の数3 OL (主 12 頁)
(21) 出題番号	特頭2000-4225(P2000-4225)	(71) 出願人	
			ジェイエスアール株式会社
(22) 出頭日	平成12年1月13日(2000.1.13)		東京都中央区築地2丁目11番24号
	•	(72)発明者	曾根 卓男
		·	東京都中央区築地二丁目11番24号 ジェイ
	•	-	エスアール株式会社内
		(72)発明者	明問 悯
		•	東京都中央区築地二丁目11番24号 ジェイ
	·		エスアール株式会社内
•		(74)代理人	100085294
			弁理士 白井 IIIII
•		Fターム(参	考) 4J002 AC051 AC061 AC111 DA036
			DJ016 FD016 GC00 GM00
•			C⊻01 GN01

(54) 【発明の名称】 共役ジエン系ゴム組成物の製造方法

(57)【要約】

【課題】 特定のミクロ構造を有する共役ジエン系重合体を有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合することによって、破壊特性、耐摩耗性および低発熱性(低転がり抵抗、低燃費性)に優れ、ウエットグリップ性能や加工性などの各種要求特性をバランスよく満足させるゴム組成物を得る。

【解決手段】 1,4-シス結合含量が85%以上、1,2-ビニル結合含量が2.0%以下、重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)との比(Mw/Mn)が3.5以下、ムーニー粘度(ML₁₊₄,100℃)が10~70、溶液粘度(SV)と上記ムーニー粘度(MV)との比(SV/MV)が2~15である共役ジエン系重合体を有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合させて、ゴム組成物を得る。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 1,4-シス結合含量が85%以上、1,2-ビニル結合含量が2.0%以下、重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)との比(Mw/Mn)が3.5以下、ムーニー粘度(ML₁₊₄,100℃)が10~70、トルエン中、25℃で測定した溶液粘度(SV)と上記ムーニー粘度(MV)との比(SV/MV)が2~15である共役ジエン系重合体を有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合させることを特徴とするゴム組成物の製造方法。

【請求項2】 共役ジエン系重合体の末端が変性された 重合体である請求項1記載のゴム組成物の製造方法。

【請求項3】 フィラーがカーボンブラックおよび/またはシリカである請求項1~2いずれか1項記載のゴム組成物の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、特定の共役ジエン 系重合体を有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合 することによって得られる、破壊特性、耐摩耗性および 低発熱性(低転がり抵抗、低燃費性)に優れたゴム組成 物の製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】共役ジエン類の重合触媒については、従 来より数多くの提案がなされており、工業的に極めて重 要な役割を担っている。特に、熱的および機械的特性に おいて高性能化された共役ジエン系重合体を得る目的 で、高いシス1, 4結合含量を与える数多くの重合触媒 が、研究・開発されている。例えば、ニッケル、コバル ト、チタンなどの遷移金属化合物を主成分とする複合触 媒系は公知であり、その中のいくつかは、既にブタジエ ン、イソプレンなどの重合触媒として工業的に広く用い 5h7v3 (End. Ing. Chem., 48, 78 4(1956)、特公昭37-8198号公報参照〕。 【0003】近年、上記ポリマーを使用し、これにフィ ラーを配合したゴム組成物の引張応力、破壊特性の改良 が試みられている。例えば、タイヤ用途では、タイヤの 高性能化に伴って、加工性、破壊特性などの諸特性のバ ランスが良好で、耐摩耗性および低発熱性に優れたゴム 組成物が望まれている。耐摩耗性および低発熱性を改良 するためには、高い1,4-シス結合含量、かつ、ポリ マー鎖の分岐度が小さい重合体の開発が検討されてい る。特公昭61-54808号公報では、コバルト化合 物、ジエチルアルミニウムクロリドおよび水が、また、 特開平10-7717号公報、特開平11-14011 8号公報には、コバルト化合物とアルモキサンとの組み 合わせで、1,4-シス結合含量が高く、かつ、分子量 分布の狭いポリマーを重合できることが報告されてい

【0004】一方、さらに高い1、4-シス結合含量を

達成すべく、希土類金属化合物と第 I ~III 族の有機金 属化合物からなる複合触媒系も研究開発されている。例 えば、特公昭47-14729号公報には、セリウムオ クタノエートなどの希土類金属化合物とジイソブチルア ルミニウムハイドライドなどのアルキルアルミニウムハ イドライドやトリアルキルアルミニウムとエチルアルミ ニウムジクロライドなどのアルミニウムハライドからな る触媒系が示されており、特に触媒をブタジエンの存在 下で熟成することにより触媒活性が増加することが示さ れている。また、特開平6-211916号公報、特開 平6-306113号公報、特開平8-73515号公 報、特開平10-306113号公報、特開平11-3 5633号公報では、ネオジム化合物にメチルアルモキ サンを使用した触媒系を用いると、高い重合活性を示 し、かつ狭い分子量分布を有する共役ジエン系重合体が 得られることが報告されている。しかしながら、これら の共役ジエン系重合体を使用し、フィラーを含むゴム組 成物を製造しても、ポリマーとフィラーとの間の補強性 が不十分なため、耐摩耗性および低発熱性の改良効果が 十分ではなく、さらなる特性の改良が望まれている。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】本発明者らは、鋭意研究を重ねた結果、特定のミクロ構造、すなわち高1,4ーシス結合含量、低1,2ービニル結合含量で、分子量分布が狭い共役ジエン系重合体、例えば希土類元素系または遷移金属系触媒を用いて重合した共役ジエン系重合体を、有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合することによって得られるゴム組成物を用いると、破壊特性、耐摩耗性および低発熱性(低転がり抵抗、低燃費性)に優れ、ウエットグリップ性能や加工性などの各種要求特性をバランスよく満足させることを見出し、本発明に到達したものである。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、1,4-シス結合含量が85%以上、1,2-ビニル結合含量が2.0%以下、重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)との比(Mw/Mn)が3.5以下、ムーニー粘度(ML1+4,100℃)が10~70、トルエン中,25℃で測定した溶液粘度(SV)と上記ムーニー粘度(MV)との比(SV/MV)が2~15である共役ジエン系重合体を有機溶剤に溶解させた状態でフィラーと混合させることを特徴とするゴム組成物の製造方法に関する。ここで、上記共役ジエン系重合体は、その末端が変性された重合体であることが好ましい。また、上記フィラーは、カーボンブラックおよび/またはシリカが好ましい。

[0007]

【発明の実施の形態】本発明のゴム組成物の製造方法に おいては、第一に、特定のミクロ構造とムーニー粘度を 有する共役ジエン系重合体を使用する点に特徴を有す

る。ここで、本発明に用いられる共役ジエン系重合体 は、1,4-シス結合含量が85%以上、好ましくは9 0%以上、1,2-ビニル結合含量が2.0%以下、好 ましくは1.5%以下、重量平均分子量 (Mw) と数平 均分子量(Mn)との比(Mw/Mn)が3.5以下、 好ましくは3.0以下である。これらの範囲外では、機 械的特性、耐摩耗性が劣ることになる。また、上記共役 ジエン系重合体のムーニー粘度 (ML1+4, 100℃) は、10~70、好ましくは15~60、さらに好まし くは20~50である。10未満では、破壊強度が劣 り、一方70を超えると、加工性が劣り好ましくはな い。さらに、本発明に用いられる共役ジエン重合体の溶 液粘度(SV)(25℃,トルエン中で測定)とムーニ 一粘度 (MV) との比 (SV/MV) は、ポリマー鎖の 分岐度を表す。ここで、SVは、共役ジエン系重合体の トルエン中での溶液粘度を表す。SV/MVが大きい と、重合体の分岐度が小さいことを表し、逆にSV/M Vが大きいと、分岐度が大きくなる。本発明で使用され る共役ジエン系重合体のSV/MVは、2~15、好ま しくは2.5~10である。SV/MVが2未満では、 耐摩耗性、低発熱性が劣り、また、ダイスウエルも大と なり好ましくない。一方、SV/MVが15を超える と、溶液粘度が高くなりすぎ、合成が困難となる。

【0008】上記共役ジエン系重合体は、希土類元素系触媒または遷移元素系触媒の存在下に共役ジエン系化合物を重合して得ることができる。また、共役ジエン系重合体は、希土類元素系触媒で共役ジエン系重合体を重合後、引き続き末端変性剤反応させて得られる変性共役ジエン系重合体であっても良い。上記変性共役ジエン系重合体および未変性共役ジエン系重合体は、1種単独あるいはこれらを組み合わせて用いることができるが、変性共役ジエン系重合体を使用する方が、加硫後の物性および保存安定性の点で好ましい。

【0009】ここで、上記希土類元素触媒系または遷移金属系触媒で重合できる共役ジエン系化合物としては、1,3-ブタジエン、2-メチル-1,3-ブタジエン(イソプレン)、2,3-ジメチル-1,3-ブタジエン、1,3-ペンタジエン、1,3-ペキサジエン、ミルセンなどが挙げられ、特に好ましくは1,3-ブタジエン、イソプレン、1,3-ペンタジエンである。さらに、これらの共役ジエン系重合体は、単独または2種類以上を混合して用いてもよく、この場合は共重合体が得られる。

【0010】共役ジエン系重合体の重合に用いられる希 土類元素系触媒としては、公知のものを使用することが できる。例えば、(a)ランタン系列希土類元素化合 物、(b)有機アルミニウム化合物、(c)アルモキサ ン、(d)ハロゲン含有化合物、必要に応じルイス塩基 の組合せよりなる触媒を用いることができる。ここで、 (a)ランタン系列希土類元素化合物としては、原子番 号57~71の、金属ハロゲン化物、カルボン酸塩、ア ルコラート、チオアルコラート、アミドなどが用いられ る。なお、(a)ランタン系列希土類元素化合物の具体 例については、例えば、特願平11-117511号明 細書の段落番号「0015」~「0020」に詳述され ている。また、(b)有機アルミニウム化合物として は、A1R1 R2 R3 (ここで、R1 , R2 およびR3 は、同一または異なって、それぞれ水素原子または炭素 数1~8の炭化水素残基を表す)で示されるものが用い られる。なお、(b)有機アルミニウム化合物の具体例 については、トリメチルアルミニウム、トリエチルアル ミニウム、トリーnープロピルアルミニウム、トリイソ ブチルアルミニウム、トリーt-ブチルアルミニウムな どであり、例えば、特願平11-117511号明細書 の段落番号「0024」に詳述されている。さらに、 (c) アルモキサンは、下記式(I) または下記式(I I) で示される構造を有する化合物である。また、ファ インケミカル,23,(9),5(1994)、J. A m. Chem. Soc., 115, 4971 (199 3), J. Am. Chem. Soc., 117, 646 5 (1995) で示されるアルモキサンの会合体でもよ

【0013】(式中、R4は、複数ある場合には、同一 または異なり、炭素数1~20の炭素原子を含む炭化水 素基、nは2以上の整数である。) なお、(c)アルモキサンの具体例については、例え ば、特願平11-117511号明細書の段落番号「0 021」~「0024」に詳述されている。さらに、 (d) ハロゲン含有化合物としては、A1X。R g-n (ここで、Xはハロゲンであり、Rは、炭素数が1 ~20の炭化水素残基であり、例えばアルキル基、アリ ール基、アラルキル基であり、nは、1,1.5,2ま たは3である)で示されるアルミニウムハライド: t-ブチルクロリド、ベンジルクロリドなどの有機ハライ К、Me₃ Si Cl、Me₂ Si Cl₂、MeSi HC 12、MeSiClaなどのハロゲン化有機ケイ素化合 物;そのほか、四塩化ケイ素、四塩化スズ、四塩化チタ ンなどの金属ハライド、塩化マグネシウム、塩化マンガ ン、塩化亜鉛とリン酸トリエステル、カルボン酸または

アルコールとの錯体が用いられる。(d)ハロゲン含有化合物の具体例は、例えば、特願平11-117511号明細書の段落番号「0025」 \sim 「0027」に詳述されており、また、これらの(a) \sim (d)成分の組成比、触媒製造条件などは、同明細書の段落番号「0028」 \sim 「0030」に記載されている。

【0014】なお、必要に応じて用いられるルイス塩基 は、(a)ランタン系列希土類元素化合物や(d)ハロ ゲン含有化合物を錯化するのに用いられ、例えば、アセ チルアセトン、ケントアルコール、カルボン酸、リン酸 エステルなどが好適に使用される。なかでも、ランタン 系列希土類元素化合物としてネオジウム化合物を用いた ネオジウム系触媒の使用が、1,4-シス結合が高含 量、1,2-ビニル結合が低含量の共役ジエン系重合体 を優れた重合活性で得られるので好ましい。以上の希土 類元素系触媒の具体例は、上記の特願平11-1175 11号明細書のほか、特公昭62-1404号公報、特 公平1-16244号公報や、本願出願人による特開平 11-35633号公報の段落番号「00141~「0 028」、特願平10-59098号明細書の段落番号 「0016」~「0031」にも、それぞれ、詳述され ており、これらを用いることができる。

【0015】また、(a) ランタン系列希土類元素化合物(La化合物)を用いた希土類元素系触媒の存在下で共役ジエン系化合物を重合させる場合、シス含量およびMw/Mnを上記範囲とするために、共役ジエン系化合物/(a) La化合物は、通常、モル比で1,000~200万、特に5,000~100万とすることが好ましく、また、(b) 有機アルミニウム化合物(A1R¹R²R³)/(a) La化合物は、モル比で1~1,00、特には3~500とすることが好ましい。さらに、(d) ハロゲン含有化合物/(a) La化合物は、モル比で0、1~30、特に0、2~15であることが好ましい。ルイス塩基/(a) La化合物は、モル比で0~30、特に1~10とすることが好ましい。さらに、(a) 成分と(c) 成分の割合は、モル比で、

(a) 成分対(c) 成分が1:1~1:500、好ましくは1:3~1:250である。重合にあたっては、溶媒を使用しても、溶媒を使用せずにバルク重合あるいは気相重合してもい。重合温度は、通常、-30℃~150℃、好ましくは10~100℃である。溶媒としては、後記するように、フィラーと混合する際に用いられる共役ジエン系重合体の溶媒が挙げられる。

【0016】変性共役ジエン系重合体は、上記の重合に引き続き、ポリマーの活性末端に末端変性剤を反応させることにより得られる。末端変性剤としては、例えば下記 $(e) \sim (j)$ に記載した化合物を挙げることができる。

(e) R^4 , M' X_{4-n} , M' X_4 , M' X_3 , R^4 , M' ($-R^5$ -COOR 6) $_{4-n}$ $\pm \hbar t dR^4$, M' (-

R⁵ -COR⁶)_{4-n} (式中、R⁴ およびR⁵は、同一または異なり、炭素数1~20の炭素原子を含む炭化水素基、R⁶ は炭素数1~20の炭素原子を含む炭化水素基であり、側鎖にカルボニル基またはエステル基を含んでいてもよく、M'はスズ原子、ケイ素原子、ゲルマニウム原子またはリン原子、Xはハロゲン原子、nは0~3の整数である)に対応するハロゲン化有機金属化合物、ハロゲン化金属化合物または有機金属化合物。

(f)分子中に、Y=C=Z結合(式中、Yは炭素原子、酸素原子、チッ素原子またはイオウ原子、Zは酸素原子、チッ素原子またはイオウ原子である)を含有するヘテロクムレン化合物。

(g)分子中に

[0017]

【化2】

【0018】結合(式中、Yは、酸素原子、チッ素原子 またはイオウ原子である)を含有するヘテロ3員環化合 物

(h)ハロゲン化イソシアノ化合物。

(i) R^7 -(COOH) 、 R^8 (COX) 、 R^9 - (COO- R^{10})、 R^{11} -OCOO- R^{12} 、 R^{13} -(COOCO- R^{14})。、または

[0019]

【化3】

【0020】(式中、 $R^7 \sim R^{15}$ は、同一または異なり、炭素数 $1\sim50$ の炭素原子を含む炭化水素基、Xはハロゲン原子、mは $1\sim5$ の整数である)に対応するカルボン酸、酸ハロゲン化物、エステル化合物、炭酸エステル化合物または酸無水物。

(j) R^{16}_1 M" (OCO R^{17})₄₋₁ 、 R^{18}_1 M" (OCO- R^{19} -COOR²⁰)₄₋₁ 、 または

[0021]

【化4】

【0022】(式中、 R^{16} ~ R^{22} は、同一または異なり、炭素数1~20の炭素原子を含む炭化水素基、 $M^{\prime\prime}$ はスズ原子、ケイ素原子またはゲルマニウム原子、1は0~3の整数である)に対応するカルボン酸の金属塩。以上の(e)~(i)に示される末端変性剤の具体例

は、例えば、本願特許出願人による特開平11-35633号公報の段落番号「0035」~「0059」、特願平10-59098号明細書の段落番号「0036」~「0060」、特願平11-117511号明細書の段落番号「0036」~「0060」に詳述されている。また、特開平9-87426号公報の段落番号「0027」~「0031」に記載されているアルコキシシラン化合物も、末端変性剤に使用することができる。【0023】上記末端変性剤による変性の反応方法は、それ自体公知の方法を用いることができる。例えば、本願出願人による特願平9-65607号明細書の段落番号「0060」、特願平11-117511号明細書の段落番号「0059」、特開平7-268132号公報の段落番号「0017」~「0027」に記載されてい

【0024】一方、共役ジエン系重合体の重合に用いられる遷移元素系触媒としては、公知のものを使用することができる。例えば、(a) ~ 遷移元素化合物、

る方法などを採用することができる。

(b) ′ 有機アルミニウム化合物、(c) ′ アルモキサ ンおよび(d) 'ハロゲン含有化合物を主成分とした触 媒を用いることができる。ここで、(a)´ 遷移元素化 合物としては、周期律表の3A族、4A族、5A族、6 A族、7A族または8族の、金属ハロゲン化物、カルボ ン酸塩、アルコラート、チオアルコラート、アミドなど が用いられる。また、(b) / 有機アルミニウム化合物 としては、上記(b)成分と同様で、AIR¹ R² R³ (ここで、R¹ , R² およびR³ は、同一または異なっ て、それぞれ水素または炭素数1~8の炭化水素残基を 表す)で示されるものが用いられる。(c) アルモキ サンは、上記の式(I)または式(II)で示される構造 を有する化合物である。(d)′ハロゲン含有化合物と しては、上記(d)成分と同様であり、A1X。R₃₋。 (ここで、Xはハロゲンであり、Rは、炭素数が1~2 0の炭化水素残基であり、例えばアルキル基、アリール 基、アラルキル基であり、nは、1,1.5,2または 3である)で示されるアルミニウムハライド; tープチ ルクロリド、ベンジルクロリドなどの有機ハライド、B Fa・Et,Oなどのハロゲン化ホウ素化合物が挙げら

【0025】なかでも、遷移元素化合物として、コバルト遷移元素系触媒の使用が、1,4-シス結合が高含量、1,2-ビニル結合が低含量の共役ジエン系重合体を優れた重合活性で得られるので好ましい。これらの遷移元素系触媒の具体例や重合条件は、特公昭61-54808号公報第4欄第19行〜第6欄第18行、特開平10-7717号公報の段落番号「0008」〜「0021」、特開平11-140118号公報の段落番号「0010」〜「0027」に詳述されている。

【0026】本発明においては、第二に、上記で得られる共役ジエン系重合体を重合反応後、重合溶媒としての

有機溶剤中にそのまま、もしくは、乾燥した重合体また は溶媒を除去した重合体を、新たに有機溶剤を加えて溶 解したのち、必要量のフィラーを添加、混合するもので ある。本発明の製造方法において、フィラーを上記重合 体とともに有機溶剤の存在下で混合することが、フィラ ーの均一分散および重合体との反応性の観点から重要で ある。

【0027】本発明に用いられる有機溶剤としては、ブ タン、ペンタン、ヘキサン、ヘプタンなどの炭素数4~ 10の飽和脂肪族炭化水素、シクロペンタン、シクロへ キサンなどの炭素数6~20の飽和脂環式炭化水素、1 -ブテン、2-ブテンなどのモノオレフィン類、ベンゼ ン、トルエン、キシレンなどの芳香族炭化水素、塩化メ チレン、クロロホルム、四塩化炭素、トリクロルエチレ ン、パークロルエチレン、1,2-ジクロロエタン、ク ロルベンゼン、ブロムベンゼン、クロルトルエンなどの ハロゲン化炭化水素が挙げられ、これらの有機溶剤の混 合物を使用しても良い。上記溶媒の使用量は、共役ジエ ン系重合体100重量部に対し、通常、50~2,00 0重量部、好ましくは100~1,500重量部であ る。50重量部未満では、溶液の粘度が高くなり、フィ ラーの分散が不均一となる。一方、2,000重量部を 超えると、高活性な触媒として作用しない。

【0028】本発明に使用されるフィラーとしては、カ ーボンブラック、シリカ、炭酸カルシウムおよび炭酸マ グネシウムである。好ましくは、カーボンブラックおよ び/またはシリカである。これらのフィラーは、混合し て用いても良い。使用するカーボンブラックは、DBP (ジブチルフタレート)の吸油量で100~300cc /100gのカーボンブラックが好ましく、具体的に は、FEF、HAF、ISAF、および、SAF等など のカーボンブラックである。シリカとしは、BET表面 積で80~450m2 /g、およびDBP (ジブチルフ タレート)の吸油量で80~400cc/100gのシ リカが好ましい。また、シリカとしては、乾式法シリカ または湿式法シリカが用いられ、好ましくは湿式法シリ カである。フィラーの使用量としては、生成する重合体 100重量部に対して、1~100重量部であり、好ま しくは5~70重量部の範囲である。1重量部未満で は、補強性が劣り、耐摩耗性、および破壊特性が低下す る傾向にあり、一方、100重量部を超えると、混練り 時の加工性が悪くなり、取り扱いが困難となる。

【0029】上記共役ジエン系重合体とフィラーとの混合は、0~150℃、好ましくは20~100℃の温度下で、重合体とフィラーを十分に反応させることによって行われる。上記重合体をフィラーと混合する際に、必要に応じてプロセス油などを有機溶剤存在下で添加することができる。本発明の製造方法で使用できるプロセス油としては、例えばパラフィン系、ナフテン系、アロマチック系などを挙げることができる。破壊特性、耐摩耗

性を重視する用途にはアロマチック系が、低発熱性、低温特性を重視する用途にはナフテン系またはパラフィン系が用いられる。プロセス油の使用量は、重合体100重量部に対して100重量部以下であり、100重量部を超えると、得られる加硫ゴムの破壊特性、低発熱性が著しく悪化する。

【0030】フィラーとの混合、反応終了後、目的のゴム組成物(マスターバッチゴム組成物)は、既知の老化防止剤で処理し、共役ジエン系重合体の製造における公知の脱溶媒、乾燥操作により回収できる。

【0031】本発明により得られるゴム組成物は、該組 成物を、単独でまたは他の合成ゴムもしくは天然ゴムと・ ブレンドして配合し、加硫剤、加硫促進剤やその他の通 常の配合剤を加えることができる。また、天然ゴム以外 の乳化重合SBR、溶液重合SBR、ポリイソプレン、 EP(D)M、ブチルゴム、水添BR、水添SBRにブ レンドして使用することもできる。天然ゴムまたは他の 合成ゴムとブレンドする場合、本発明のマスターバッチ ゴム組成物をゴム組成物に使用する全ゴム原料100重 量部中に10重量部以上含有させることが必要で、本発 明の重合体の効果を十分に発揮させるためには、好まし くは、40重量部以上含有させることが好ましい。ま た、天然ゴムまたは他の合成ゴムとブレンドする場合、 必要に応じてカーボンブラックやシリカなどのフィラー を固形分時にさらに添加することもできる。その場合、 ゴム組成物に使用する全ゴム原料100重量部に対し て、マスターバッチゴム組成物中に含まれるフィラーの 添加量と混練り時に添加するフィラーの総量は1~10 0重量部であり、好ましくは5~70重量部の範囲であ る。1 重量部未満では、補強性が劣り、耐摩耗、および 破壊特性が低下する傾向にあり、一方、100重量部を 超えると、混練り時の加工性が悪くなり、取り扱いが困 難となる。

【0032】このようにして得られる本発明のゴム組成物は、成型加工後、加硫を行い、乗用車、トラック、バス用タイヤおよびスタッドレスなどの冬用タイヤのトレッド、サイドウォールおよび各種部材、ホース、ベルト、防振ゴムおよびゴルフボール、その他の各種工業用品などの機械的特性、加工性、耐摩耗性が要求されるゴム用途に使用される。

[0033]

【実施例】以下、実施例を挙げて本発明をさらに詳細に 説明するが、本発明は要旨を越えない限り、以下の実施 例に限定されるものではない。なお、実施例中の%およ び部は、特に断らない限り、重量基準である。また、実 施例中の各種の測定は、下記に従った。

【0034】ムーニー粘度 (ML1+4, 100℃) 余熱1分、測定時間4分、温度100℃で測定した。 溶液粘度 (SV)

5.23%のトルエン溶液粘度を、キャノンフェンスケ

粘度計を用いて、30℃で測定した。 ミクロ構造

赤外法(モレロ法)によって求めた。

数平均分子量(Mn)と重量平均分子量(Mw)との比。 (Mw/Mn)

東ソー(株)製、HLC-8120GPCを用い、検知器として示差屈折計を用いて次の条件で測定した。

カラム:東ソー社製カラムGMHHXL

移動相:テトラヒドロフラン

【0035】引張強さ

JIS K6301に従って測定した。

反溌弾性

ダンロップ社製、反挠弾性試験機を用い、50℃での値 を測定した。

耐摩耗性

ランボーン式摩耗試験機〔島田技研(株)製〕を用い、 スリップ比60%、室温下で測定した。

【0036】実施例1

内容積100mlの3つ口フラスコに、無水塩化亜鉛 (0.1 m m o 1)を秤量し、1 - デカノール(0.3 mmol)を滴下し、100℃に加熱し2時間反応させ た。反応終了後、トルエンを50m1加え、塩化亜鉛の 1-デカノール錯体のトルエン溶液を調製した。窒素置 換された5しオートクレーブに、窒素下、シクロヘキサ ン2.4 Kg、1,3-ブタジエン300gを仕込ん だ。これらに、予め触媒成分としてバーサティック酸ネ オジム (以下「Nd (ver)。」ともいう) (0.0 9mmol)のシクロヘキサン溶液、メチルアルモキサ ン (以下「MAO」ともいう) (3.6mmol)のト ルエン溶液、水素化ジイソブチルアルミニウム(以下 「Ali Bu, H」ともいう) (3.6mmol)およ び塩化亜鉛の1-デカノール錯体のトルエン溶液(0. 09mol)をネオジムの5倍量の1,3-ブタジエン と50℃で30分間反応熱成させた触媒を仕込み、80 ℃で60分間重合を行った。1、3-ブタジエンの反応 転化率は、ほぼ100%であった。ムー二粘度を測定す るために、重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥した。 シス-1, 4結合含量は97.0%、ビニル結合含量は 1.0%、Mw/Mnは2.1であった。次に、この重 合溶液の温度を50℃に保ち、シリカ〔VN3(商品 名)、日本シリカ製) 150g添加し、1時間半攪拌し たのち、2,4-ジーtert-ブチルーp-クレゾー ル1.5gを含むメタノール溶液を添加し、重合停止 後、スチームストリッピングにより脱溶媒し、110℃ のロールで乾燥して、重合体を得た。重合条件および分 析結果を表1に示す。

【0037】実施例2

内容積100m1の3つ口フラスコに無水塩化亜鉛 (0.1mmo1)を秤量し、1-デカノール(0.3 mmo1)を滴下し100℃に加熱し2時間反応させ

た。反応終了後、トルエンを50ml加え、塩化亜鉛の 1-デカノール錯体のトルエン溶液を調製した。窒素置 換された5レオートクレーブに、窒素下、シクロヘキサ ン2. 4 Kg、1, 3-ブタジエン300gを仕込ん だ。これらに予め、触媒成分としてバーサティック酸ネ オジム(0.09mmol)のシクロヘキサン溶液、メ チルアルモキサン (7.2mmol)のトルエン溶液、 水素化ジイソブチルアルミニウム(3.6mmo1)お よび塩化マグネシウムのリン酸トリー2ーエチルヘキシ ル錯体のトルエン溶液(0.09mol)をネオジムの 5倍量の1,3-ブタジエンと50℃で30分間反応熱 成させた触媒を仕込み、80℃で60分間重合を行っ た。1,3-ブタジエンの反応転化率は、ほぼ100% であった。次に、この重合溶液に、3-グリシジルオキ シプロピルトリメトキシシラン (2.7mmo1) を添 加し、30分間、80℃で反応させた。ムー二粘度を測 定するために、重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥し、 た。シス-1,4-含量は97.1%、ビニル結合量は 1.0%、Mw/Mnは2.5であった。その後、重合 溶液の温度を50℃に保ち、シリカ〔VN3(商品 名)、日本シリカ製)150g添加し、1時間半攪拌し たのち、2, 4-ジーtert-ブチル-p-クレゾー ル1. 5gを含むメタノール溶液を添加し、重合停止 後、スチームストリッピングにより脱溶媒し、110℃ のロールで乾燥して、重合体を得た。重合条件および分 析結果を表1に示す。

【0038】実施例3

実施例2で、3-グリシジルオキシトリメトキシシランをエポキシ化大豆油に代えた以外は、実施例2と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0039】実施例4

実施例1で、シリカをカーボンブラック(HAF)に代えた以外は、実施例1と同様の方法にて重合体を得た。 重合条件および分析結果を表1に示す。

【0040】実施例5

実施例2で、3ーグリシジルオキシトリメトキシシランをポリメリックタイプのジフェニルメタンジイソシアナート(以下「MDI」ともいう)に、シリカをカーボンブラック(HAF)に代えた以外は、実施例2と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0041】実施例6

実施例2で、3-グリシジルオキシトリメトキシシランを四塩化スズに、シリカをカーボンブラック(HAF)に代えた以外は、実施例2と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0042】実施例7

窒素置換された5Lオートクレーブに、窒素下、シクロ ヘキサン2.4Kg、1、3-ブタジエン300gを仕 込んだ。これらに、予め触媒成分としてバーサティック 酸ネオジム(0.37mmol)のシクロヘキサン溶 液、トリイソブチルアルミニウム(11.1mmol) のトルエン溶液、水素化ジイソブチルアルミニウム (2.2mmol) およびジエチルアルミニウムクロリ ド(以下「DEAC」ともいう)のトルエン溶液(O. 74mo1)をネオジムの5倍量の1,3-ブタジエン と50℃で30分間反応熱成させた触媒を仕込み、80 ℃で60分間重合を行った。1、3-ブタジエンの反応 転化率は、ほぼ100%であった。ムー二粘度を測定す るために、重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥した。 シス-1, 4-含量は96.4%、ビニル結合量は1. 2%、Mw/Mnは2.4であった。次に、この重合溶 液の温度を50℃に保ち、シリカ〔VN3(商品名)、 日本シリカ製〕150gを添加し、1時間半攪拌したの ち、2,4-ジーtert-ブチル-p-クレゾール 1.5gを含むメタノール溶液を添加し、重合停止後、 スチームストリッピングにより脱溶媒し、110℃のロ ールで乾燥して、重合体を得た。重合条件および分析結 果を表1に示す。

【0043】実施例8

窒素置換された5レオートクレーブに、窒素下、シクロ ヘキサン2.4Kg、1,3-ブタジエン300gを仕 込んだ。これらに、予め触媒成分としてバーサティック 酸ネオジム(0.37mmol)のシクロヘキサン溶 液、トリイソブチルアルミニウム(11.1mmol) のトルエン溶液、水素化ジイソブチルアルミニウム (2.2mmol) およびジエチルアルミニウムクロリ ドのトルエン溶液(0.74mol)をネオジムの5倍 量の1、3−ブタジエンと50℃で30分間反応熱成さ せた触媒を仕込み、80℃で60分間重合を行った。 1,3-ブタジエンの反応転化率は、ほぼ100%であ った。次に、この重合溶液に3-グリシジルオキシプロ ピルトリメトキシシラン(2.7mmol)を添加し、 30分間、80℃で反応させた。ムー二粘度を測定する ために、重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥した。ム ーニー粘度 $(ML_{1+4}, 100℃)$ は44、シスー1, 4-含量は96.3%、ビニル結合量は1.2%、Mw /Mnは2.8であった。次に、この重合溶液の温度を 50℃に保ち、シリカ〔VN3(商品名)、日本シリカ 製)150gを添加し、1時間半攪拌したのち、2,4 ージーtertーブチルーpークレゾール1.5gを含 むメタノール溶液を添加し、重合停止後、スチームスト リッピングにより脱溶媒し、110℃のロールで乾燥し て、重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示

【0044】比較例1

実施例1で、重合終了後にシリカを加えなかった以外 は、実施例1と同様の方法にて重合体を得た。重合条件 および分析結果を表1に示す。

【0045】比較例2

実施例2で、重合終了後にシリカを加えなかった以外は、実施例2と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0046】比較例3

実施例5で、重合終了後にシリカを加えなかった以外は、実施例5と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0047】比較例4

実施例7で、重合終了後にシリカを加えなかった以外は、実施例7と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0048】比較例5

実施例8で、重合終了後にシリカを加えなかった以外は、実施例8と同様の方法にて重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0049】比較例6

窒素置換された5 Lオートクレーブに、窒素下、脱水ベ ンゼン2.4kg、1,3-ブタジエン300gを仕込 んだ。この混合溶液の温度を40℃に保ち、ジエチルア ルミニウムクロリド(1.65mmol)、オクテン酸 -コバルト(0.22mmol)(以下「Co(Oct) 3 」ともいう)、および1,5-シクロオクタジエン (3.3mmol)を加えて、60分間、重合を行なっ た。1、3-ブタジエンの反応転化率は、90%であっ た。重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥した。シスー 1,4-含量は95.1%、ビニル結合量は3.3%、 Mw/Mnは3.5であった。次に、この重合溶液の温 度を50℃に保ち、シリカ (VN3 (商品名)、日本シ リカ製)150gを添加し、1時間半攪拌したのち、 $2, 4-\vec{v}-tert-\vec{v}+\nu-p-2\nu\vec{v}-\nu 1.5$ gを含むメタノール溶液を添加し、重合停止後、スチー ムストリッピングにより脱溶媒し、110℃のロールで 乾燥して、重合体を得た。重合条件および分析結果を表 1 に示す。

【0050】比較例7

比較例6で、シリカをカーボンブラックに代えた以外は、比較例6と同様にして重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示す。

【0051】比較例8

JSR (株) 製、ポリブタジエンゴムBR01 (ムーニー粘度=45、1,4-シス結合含量=95.0%、1,2-ビニル結合含量=2.5%、Mw=67万、Mw/Mn=4.0)を用いた。

【0052】実施例9

内容積3Lのセパラブルフラスコに、トルエン400g と比較例1の重合体100gを仕込み溶解させた。この 溶液を50℃まで加温したのち、カーボンブラック(H AF)50gをトルエンに分散させたスラリー溶液を添 加し、50℃で1時間反応させた。次いで、スチームス トリッピングにより脱溶媒し、110℃のロールで乾燥して、重合体を得た。分析結果を表1に示す。

【0053】実施例10

実施例9で、比較例1のポリマーを比較例3のポリマー に代えた以外は、実施例9と同様の方法にて重合体を得 た。分析結果を表1に示す。

【0054】実施例11

窒素置換された5Lオートクレーブに、窒素下、シクロ ヘキサン2.4Kg、1,3-ブタジエン300gを仕 込んだ。次いで、1,5-シクロオクタジエン(9.0 mmol)のシクロヘキサン溶液、メチルアルモキサン (14.8mmo1)トルエン溶液、ジエチルアルミニ ウムクロリド (14.8mmol) のシクロヘキサン溶 液およびオクテン酸コバルト(0.074mmo1)の シクロヘキサン溶液を順に加え、重合温度を60℃にし て1時間重合を行った。ムー二粘度を測定するために、 重合溶液を一部抜き取り、凝固、乾燥した。シス-1, 4-含量は97.2%、ビニル結合量は1.7%、Mw /Mnは2.2であった。次に、この重合溶液の温度を 50℃に保ち、シリカ (VN3 (商品名)、日本シリカ 製) 150gを添加し、1時間半攪拌したのち、2,4 ージーtertーブチルーpークレゾール1.5gを含 むメタノール溶液を添加し、重合停止後、スチームスト リッピングにより脱溶媒し、110℃のロールで乾燥し て、重合体を得た。重合条件および分析結果を表1に示

【0055】実施例12

実施例11で、シリカをカーボンブラックに代えた以外は、実施例11と同様の方法にて重合体を得た。分析結果を表1に示す。

【0056】実施例13

窒素置換された5レオートクレーブに、窒素下、脱水ベ ンゼン2.4kg、1,3-ブタジエン300gを仕込 んだ。さらに、水1.3mmolを加えて、30分間、 **攪拌した。この混合溶液の温度を40℃に保ち、ジエチ** ルアルミニウムクロリド(1.65mmol)、オクテ ン酸コバルト(0.22mmol)および1,5-シク ロオクタジエン (3.3mmol) を加えて、60分 間、重合を行った。1,3-ブタジエンの反応転化率 は、90%であった。重合溶液を一部抜き取り、凝固、 乾燥した。シス-1、4-含量は96.3%、ビニル結 合量は1.8%、Mw/Mnは2.3であった。次に、 この重合溶液の温度を50℃に保ち、シリカ〔ⅤN3 (商品名)、日本シリカ製) 150gを添加し、1時間 半攪拌したのち、2、4-ジ-tert-ブチルーp-クレゾール1.5gを含むメタノール溶液を添加し、重 合停止後、スチームストリッピングにより脱溶媒し、1 10℃のロールで乾燥して、重合体を得た。重合条件お よび分析結果を表1に示す。

【0057】実施例14

実施例13で、シリカをカーボンブラックに代えた以外は、実施例13と同様の方法にて重合体を得た。分析結果を表1に示す。

【0058】 【表1】

	•			A 100 C 10 A 10 A 10 A 10 A 10 A 10 A 10	747-			分产结取		
44 54		アルモキャンをただったので	会長へのがと			1.イケスなのから	1.2-ピール 数4会員	B	五(3)	AW/AS
		Î	(100)	([6]	(<u>6</u>)			වි	!	
COM 1 Id(ver),	-	A1'8us 8	ZaC1,/1-7b}-b (n.04)		ر ج (ق	97.0	1.0	3	2	8
安(28月) 2 (0.09)	+	A1'BB	6-01-747-6	3-913-904+37040191914553	7 (56)	97.1	0.1	뚕	2.5	4.7
10 (ver),	-	A1 1 Bus (3 6)	ZaC.1/1-71/-0	エポキシ化大団油(2.7)	\$ 68 68	97.0	1:1	35	2.4	5.2
122384 M(ver),	S 5	A1 'Bus B	\$nC1,/1-71/-6 (0.09)	J	1- 2 575+1 (50)	97.1	1.0	13	2.1	В
2000 Hd (ver) 0 (0.09)		A1 Bu, H (S. 6)	ZaC1,/1-73/-6 (0,09)	(2.7)	1-£773+9 (50)	6. 88	0.1	5 ;	2.6	4.4
		A1 *8u,B	ZnCl z/1-71/-3 (0, 09)	四増化スズ 0.7)	## <i>1/1314</i> (50)	97.0	9.9	35	2.4	4.3
(0.37) (0.37)		A1 'Bu, H (2. 2)	DEAC (0, 74)	1	₹. \$	98.4	1.2	3	24	6.2
英位UN Md(wer)。		Al'BusB	DBAC (0, 74)	3-515-7844-70251-33149952	% ₩ ₩ ₩	98.3	1.2	15	2.8	4
- 0 Maria		1	1	1	#\$73.19 (50)	91.1	1.0	9	2.2	6.2
- 0 1 Wata			•	161	\$-\$774 (50)	97.0	1.0	জ	2.5	4.4
SECTION 1 1 (A. (0:1),		1	18AC (14.8)		ر الارتار الارتار	97.2	1.7	S	2.2	4.4
\$2150412 (0.074)	3.5	1	DBAC (14.8)		\$-\$773+9 (50)	97.3	1.6	87	2.2	7
12 (0.22)		t	1.65)		7.0% 5.0%	98.3	87	æ	2.3	2.5
美国的14 (Go(Oct):		1	.)EAC (1.65)	1	#-47/211 (50)	7 88	.4	. 69	2.2	2.5
	071 C2.12	A! 'B.a.	2,551,/1-75/-6 (0,09)	I	1	97.1	0.1	46	2.2	6.2
ECE (ver), (0,09)		A. 'Bus E	ZnCis/i-73/-b (0.05)	3-91594447400311974555 (2.7)	ı	97.0	17	Z	2.6	4.7
		A! 'Bu, B	ZaCI 1/1-41/-5 (0.09)	ම ශ ප	ı	97.0	1.0	ಹ	2.5	4.4
	ļ	A1 '8us B	DBAC (0, 74)	1	1	2 88 2	1.2	3	2.4	က် 80
H226516 H4(ver.);		Al Bus H	DBAC (0, 74)	3-719944554811114995 (Z.7)		88.2	L2	æ	2.7	-
LECTER 6 (0.001).	-	ı	084C (1.65)	1	ンリカ (50)	왕	8.3	24	3.5	1.6
150801 190001):	I .	ı	DENC CH IV	-	1-4773-4	38.	3.5	53	es.	9 ".

【0059】次に、実施例1~3、7~8で得られたゴム組成物、比較例1~2、4~6、8のゴムを用いて、下記に示す配合処方に従って、プラストミルを使用し混練り配合を行った。145℃で最適時間プレス加硫を行った。なお、比較例1~2、比較例4~6、および比較例8(BR01)は、シリカ(VN-3)を混練り時に50部加えた。得られた加硫ゴムの物性を表2~3に示す

配合処方(部)

ポリマー+シリカ 150 アロマオイル 15 亜鉛華 3 ステアリン酸 2 老化防止剤(*1) 1 加硫促進剤(*2) 0.8 硫黄 1.5

*1) N-イソプロピルーN′-フェニルーp-フェニ ェンアミド レンジアミン [0060] *2) N-シクロヘキシル-2-ベンゾチアジルスルフ 【表2】 実施例 -- - ---- | --- | --- | - -- | --- | --- | | 1 | 2 | 3 | 7 | 8 | |----|--|--| | 99 | 105 | 104 | 101 | 106 | . ---- | ---- | --- | - -- | --- | (MPa) | 22.4 | 23.1 | 23.0 | 22.0 | 22.8 | |----|---|---| (%) | 455 | 455 | 460 | 450 | 455 | |----|---| |300%モジュラス (MPa) | 12.8 | 13.4 | 13.2 | 12.7 | 13.3 | |----|--|--|--|--|--|--| (%) | 79 | 86 | 85 | 77 | 84 | 1------|ランボーン摩耗(INDRX)(\$2) | 131 | 143 | 142 | 132 | 140 | |----|--| [0061] 【表3】 比较例 ---|---|---| | 1 | 2 | 4 | 5 | 6 | 8(*1) | ------100 | 104 | 99 | 103 | 91 | 95 | ムーニー粘度 (MPa) | 21.1 | 22.2 | 20.9 | 21.9 | 19.3 | 19.2 | (%) | 455 | 450 | 460 | 450 | 460 | 460 | |----|--|--| |300%モジュラス、駅8 | 12.1 | 12.7 | 11.9 | 12.5 | 11.8 | 11.4 | |----|---|---| | 反発弾性 (%) | 70 | 78 | 69 | 75 | 67 | 64 | |----|--| | ランポーン摩耗 | 117 | 126 | 110 | 123 | 103 | 100 | (INDEX) (#2) | 1 1 1 1. |----|--|--|

【0062】*1) JSR (株) 製の市販BR (JSR BR01)

*2)比較例8を100とし、数値が大なるほど良好表2~3より、実施例1~3,7~8は、比較例1~2,比較例4~6,比較例8に対して破壊強度、反揺弾性および耐摩耗性に優れたゴム組成物を与えることが分かる。実施例1と比較例1、実施例2と比較例2を比べると、配合物のムーニ粘度はほぼ同じであり、シリカをマスターバッチ化することにより、加工性が損なわれないことが分かる。実施例1と比較例2より、変性を行っていない重合体でも、シリカをマスターバッチ化してか

らゴム組成物を調製すると、末端変性した重合体とシリカを同時に昆練りして調製したゴム組成物と同等の加硫物性が得られことが分かる。実施例2~3より、末端変性した重合体をシリカとマスターバッチ化してからゴム組成物を調製すると、さらに加硫物性が向上することが分かる。また、実施例7~8より、触媒系に関係なく、重合体をシリカとマスターバッチ化すると、加硫物性が向上し、末端変性した重合体を使用すると、さらに物性が向上する。

【0063】次に、実施例4~6、実施例9~10で得られたゴム組成物、ならびに比較例1,3および比較例

7,8〔JSR(株)製のポリブタジエンゴムBRO 1〕を用いて、下記に示す配合処方に従って、プラスト ミルを使用し混練り配合を行った。145℃で最適時間 プレス加硫を行った。なお、比較例1,3および比較例 7,8(BRO1)は、HAFカーボンブラックを混練 り時に50部加えた。得られた加硫ゴムの物性を表3に 示す。

 ステアリン酸
 2

 老化防止剤(*1)
 1

 加硫促進剤(*2)0.8

硫黄 1.5

*1) N-4ソプロピル-N'-7ェニル-p-7ェニレンジアミン

*2) N-シクロヘキシル-2-ベンゾチアジルスルフェンアミド

[0064]

【表4】

配合処方(部)

ポリマー 50 アロマオイル 15 亜鉛華 3

[00.65]

· ----|---|---| 【表5】

1				
İ			比亞	交例
		-,		
・ ポリマー		1 1	3	7 8 (*1)
	·			
ムーニー粘度		94	96 I	82 88
TB	(MPa)	19.3	20.1	19.1 18.3
1	·			
EB	(%)	495	480	480 470
I				
300%でジュラス	(MPa)	11.1	11.6	11.2 10.3
反発弾性	(%)	65	70 I	61 58
			1	
ランボーン摩耗()	(*2) (*2)	120	131.	102 100
I		I		11

【0066】*1) JSR(株) 製の市販BR(JSR BR01)

*2) 比較例8を100とし、数値が大なるほど良好表4~5より、実施例4~6,9~10は、比較例1,

3,7~8に対して、破壊強度、反揺弾性および耐摩耗性に優れたゴム組成物を与えることが分かる。シリカ同様にカーボンブラックも重合体とマスターバッチ化すると物性が改良されることが分かる。また、実施例5~6

より、末端変性した重合体を使用すると、さらに物性が向上することが分かる。また、実施例9~10より、重合体を溶剤に再溶解してからカーボシブラックとマスターバッチ化しても物性が改良されることが分かる。

[0067]

【発明の効果】本発明のゴム組成物の製造方法は、破壊特性、低発熱性および耐摩耗性に優れたゴム組成物を与えることから、工業的に広く利用することができる。